(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2002-356757

(P2002-356757A)

(43)公開日 平成14年12月13日(2002.12.13)

(51) Int.Cl.7		識別記号	FΙ			テーマコード(参考)	
C 2 2 F	1/10		C 2 2 F	1/10	G	4 F 0 7 2	
C 0 8 J	5/06		C08J	5/06			
C 2 2 F	1/18		C 2 2 F	1/18	Н		
// C22F	1/00	691		1/00	691B		
		694			694A		
			審查	請求 有	請求項の数11 (DL (全 10 頁)	
(21)出願番号(22)出願日	,	特願2001-159786(P2001-15978 平成13年 5 月29日(2001.5.29)	6) (71) 出願,	独立行	533 改法人産業技術総合 子代田区霞が関1-		
			(72)発明和	茨城県	許 亜茨城県つくば市東1-1-1 独立行政法人産業技術総合研究所つくば研究センター		
			(72)発明報	茨城県	和弘 :つくば市東1-1- :技術総合研究所つく		

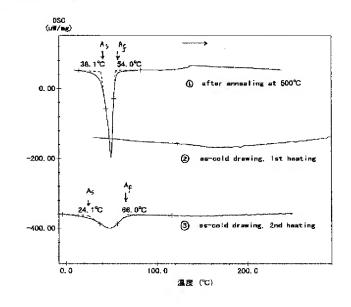
最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 形状記憶合金を用いた機能性複合材料及びその製造方法

(57)【要約】

【課題】 ワイヤを両端固定しなくても、硬化中TiNiワイヤが逆変態が起こることがなく、収縮する事もなく、埋め込むことができる形状記憶合金を用いた機能性複合材料及びその製造方法を提供する。

【解決手段】 相変態温度を介して、オーステナイト相とマルテンサイト相があらわれる形状記憶合金を用いて、冷間延伸加工して作製したマルテンサイト相の形状記憶合金ワイヤを樹脂母材で固めて成型したことを特徴とする機能性複合材料。



1

【特許請求の範囲】

【請求項1】 相変態温度を介して、オーステナイト相とマルテンサイト相があらわれる形状記憶合金を用いて、冷間延伸加工して作製したマルテンサイト相の形状記憶合金ワイヤを樹脂母材で固めて成型したことを特徴とする機能性複合材料。

【請求項2】 冷間延伸加工率が少なくとも10%以上であるマルテンサイト相の形状記憶合金ワイヤを使用することを特徴とする請求項1記載の機能性複合材料。

【請求項3】 形状記憶合金ワイヤのほかに炭素繊維強化プラスチック(CFRP)、ガラス繊維強化プラスチック(GFRP)の1種または2種以上を併用した請求項1記載の機能性複合材料。

【請求項4】形状記憶合金がTi-Ni系合金である請求項 1~3のいずれか一つに記載した機能性複合材料。

【請求項5】 Ti-Ni系合金がTi-49.54at%Ni、Ti-50at% Ni、Ti-50.5at%Niのいずれかひとつである請求項4に 記載した機能性複合材料。

【請求項6】 請求項1~5のいずれか一つに記載した機能性複合材料であって、形状記憶合金ワイヤに通電することにより逆変態終了温度(Af)以上まで加熱し、マルテンサイト逆変態を起こさせ、逆変態温度を正常に戻させ、相変態温度以上の温度にし、マルテンサイト相からオーステナイト相に変化させ、収縮力を発生させたことを特徴とする 請求項1~5のいずれか一つに記載した機能性複合材料。

【請求項7】 通電する形状記憶合金ワイヤが、全体の 形状記憶合金ワイヤの内の一部である請求項6に記載した 収縮力を発生させた機能性複合材料。

【請求項8】 相変態温度以下で、冷間延伸加工した形 30 状記憶合金ワイヤを樹脂母材に埋め込んで成型する、形 状記憶合金ワイヤを用いた機能性複合材料を製造するこ とを特徴とする機能性複合材料の製造方法。

【請求項9】 相変態温度が100~130℃である請求項8に記載した機能性複合材料の製造方法。

【請求項10】 樹脂母材で固めるに際し、形状記憶合金ワイヤのほかに炭素繊維強化プラスチック(CFRP)、ガラス繊維強化プラスチック(GFRP)を併用する請求項8又は請求項9に記載した機能性複合材料の製造方法。

【請求項11】 埋め込んだ冷間加工状態の形状記憶合 40 金ワイヤを電流を短時間流すことにより、相変態温度以上に加熱して、逆変態を起こさせた直後、電流を切って、周りの樹脂母材に及ぼす熱の影響を小さくすることを特徴とする請求項6又は請求項7に記載の機能性複合材料の製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】この発明は、形状記憶合金を 用いた機能性複合材料及びその製造方法を提供する。さ 用いた機能性複合材料の製造方法に関するものである。 らに、埋め込んだTiNi ワイヤを短時間通電加熱すること さらに詳しくは、この発明は、形状記憶合金をマルテン 50 により、TiNi ワイヤの逆変態温度を正常に戻させ、TiNi

サイト相状態で冷間加工することにより、形状記憶合金ワイヤの予歪を発生するとともに、冷間加工が逆変態温度を上昇させるため、形状記憶合金ワイヤをCFRP、GFRP、エポキシ樹脂などの母材に埋め込み、熱硬化する際、形状記憶合金ワイヤの予歪を保持するための装置と制御を必要とすることなしに、形状記憶合金を用いた機能性複合材料を製造する方法である。

[0002]

【従来の技術】従来より、形状記憶合金を用いた機能性 複合材料に関する適用化研究がいくつか提案されている。エポキシ樹脂に予歪を与えた形状記憶合金ワイヤを 埋め込むことにより応力集中が緩和されることが確認されていた。また、予歪を与えた形状記憶合金ワイヤをCF RP、GFRP、Alなどのマトリクス中に埋め込んで、振動制 御機能及び疲労亀裂進展速度を遅延させることも確認されている。(特開平9-317821号公報、特開平6-264161号公報、特開平7-48673号公報、 特開平6-212018号公報、特開平9-17633 0号公報など)。これらは予め低温マルテンサイト相状 態で与えた伸びひずみが、除荷のみでは歪が残留し、成 型後加熱により母相に逆変態し、元の形状に回復する効果を利用している。

【0003】しかし、現在良く使っている熱処理したニ チノール (Ti-50at Ni) の逆変態終了温度 (Af) は10 ○℃以下であるのに対し、耐熱エポキシ樹脂の熱硬化温 度が130℃以上であるため、TiNiワイヤをCFRP、GFR P、エポキシ樹脂などの母材に埋め込み、硬化成型に必 要な温度がTiNiワイヤの逆変態終了温度を超えてしまう ので、熱硬化成型過程中、予歪を与えたワイヤを固定し なければ、ワイヤが収縮し、その後TiNiワイヤの形状記 憶効果が利用できなくなる。従って、今までの技術とし て、冶具によりTiNiワイヤ両端を固定して予歪を保持し たままCFRP、GFRP、エポキシ樹脂などを埋め込み硬化さ せなければならない。そのため、形状記憶合金ワイヤを 用いた機能性複合材料の大きさと形状が大きく制限さ れ、実用的には大きな問題であった。また、形状記憶合 金に対して、引張により与えられた予歪の場合、マルテ ンサイト相状態での降伏応力が低いため、低温での強 度、剛性を増加する効果が小さいことにも問題があっ た。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】そこで、本発明は、上記の欠点を解消し、冷間加工処理により、TiNiワイヤの逆変態温度をCFRP、GFRP、エポキシ樹脂などの母材の硬化温度以上に上昇させ、TiNiワイヤを両端固定しなくても、硬化中TiNiワイヤが逆変態を起こすことがなく、収縮する事もなく、埋め込むことができる形状記憶合金を用いた機能性複合材料及びその製造方法を提供する。さらに、埋め込んだTiNiワイヤを短時間通電加熱することにより、TiNiワイヤの逆変能温度を正常に戻させ、TiNi

ワイヤの形状記憶効果が利用できる機能性複合材料を製造する方法を提供する。また、冷間加工処理はワイヤ製造過程の線引き処理だけを利用して、予歪を発生すると共に、逆変態温度を調整するため、製造コストの大幅な低減も期待でき、冷間加工によりTiNiワイヤのマルテンサイト相状態で降伏応力が大きく上昇するので、低温での強度、剛性を増加する効果も期待できる形状記憶合金を用いた機能性複合材料及びその製造方法を提供する。【0005】

【発明を解決するための手段】この発明は、相変態温度 10 を介して、オーステナイト相とマルテンサイト相があらわれる形状記憶合金を用いて、冷間加工処理により逆変態温度が上昇するが、一回逆変態させると、逆変態温度がまた正常に戻るという現象(図1)を利用した前記形 *

* 状記憶合金を用いることにより、機能性複合材料及びその製造方法を発明するに至った。典型的な具体例を示せば、マルテンサイト状態で冷間延伸加工率が10%以上好適には35%程度の適度な冷間加工により、TiNi形状記憶合金ワイヤの予歪を発生させると共に、この冷間延伸加工が逆変態温度を上昇させるため、TiNiワイヤをCFRP、GFRP、エポキシ樹脂などの母材に埋め込み、熱硬化成型する際、TiNi形状記憶合金ワイヤの予歪を保持するための装置と制御を必要とすることなしに、形状記憶合金を用いた機能性複合材料を製造することができることを見出した。

[0006]

【表1】

		As(°C)	Af(°C)	Ms (°C)	Mf(℃)
Ti-49.54at%Ni, CR20%	1st cycle	131.7	195.1	69.9	17.5
	d cycle	57.5	93.2	69	16.6
Ti-49.54at%Ni, CR35%	1st cycle	143.1	240.4	72.2	22
2n	d cycle	32.8	81.7	70.2	21.4
Ti-50at%Ni, CR20%	1st cycle	115.5	188.9	62.7	6.6
	d cycle	47.7	78.1	60.4	7.6
Ti-50at%Ni, CR35%	1st cycle	142.6	*	63.4	*
	d cycle	22.6	66	62.6	*
Ti-50at%Ni, CR63%	1st cycle	160	*	*	*
Ti-50.5at%Ni, CR35at%	1st cycle	72.2	*	*	*
					-

表1は示差走査熱量計 (DSC) により測定したTi-49.54at %Ni、Ti-50at%Ni、Ti-50.5at%Ni各組成の合金の逆変 態温度である。その結果、Ti-49.5at%Niの組成の場 合、冷間加工率が20%になると、逆変態開始温度は1 30℃以上になることが分かった。また、Ti-50at% Niの場合、冷間加工率が35%になると、逆変態開始温 度は130℃以上になることが分かった。これに対し て、Ti-50.5at%iの場合、冷間加工率が35%にして も、逆変態開始温度は70℃までしか上がらなかったこ とが分かった。さらに、これらの合金に対して、二回目 加熱する場合、逆変態温度は大きく下がることも分かっ た。一例として、図1は冷間加工率35%のTi-50at%Ni 合金の逆変態温度測定結果である。比較のために、50 O℃で直線記憶処理したTi-50at%Ni試料の逆変態温度測 定結果も一緒に示す。一回目の加熱では、逆変態温度を 示す吸熱ピークが非常にブロードになり、高温側に移動 することが分かった。これに対して、二回目の加熱で は、逆変熊ピークがシャープになり、変熊温度範囲も冷 間加工しない試料と同じ程度に戻った。さらに、冷間加 工状態の合金の逆変態温度を正確に把握するため、熱膨 張測定により逆変態に伴う収縮歪の変化を図2に示す。 逆変態温度範囲は大きく上昇し、120℃から210℃ までになることがわかる。また、この結果から、冷間 加工率35%の試料は約2.3%の引張予歪を与えた事もわ かった。

%【0007】

【発明の実施の形態】このような研究結果を基にして、 本発明の機能性複合材料及びその製造方法は考え出され たものであり、冷間加工処理したTiNiワイヤを用いた機 能性複合材料の製造方法を以下具体的に示すことにより 本発明を説明する。この発明は、埋め込んだ冷間加工状 態のTiNi合金を通電加熱して、形状回復力を得る方法を 提供する。母材に埋め込んで拘束したワイヤを一回逆変 態させなければ、逆変態温度は正常に戻らず、回復力が 利用し難いという問題がある。ところが、冷間加工した 試料を逆変態させるため、逆変態終了温度(冷間加工率 35%の場合、約210℃) まで加熱することが必要で ある。この温度は母材の硬化温度を超えるため、加熱の 際母材の特性に悪影響を及ぼす恐れがある。ここで、逆 変態が吸熱反応であることを利用し、特殊な加熱方法を 開発した。具体的には、まず埋め込んだTiNiワイヤを一 回大電流で非常に短時間加熱して、逆変態を起こさせ、 すぐ電流を切る。逆変態が吸熱反応であり、ワイヤ表面 付近の温度がすぐ上昇しないうちに、電流を切るため、 周りの母材に及ぼす熱の影響が小さい。これによって、 TiNiワイヤの逆変態温度は平常に戻り、低電流で加熱す ることにより、回復力が得られる。図3は一例として、 冷間加工率35%のTi-50at%Ni(直径0.4mm)のワイ ヤを拘束して、通電加熱中の回復力、ワイヤ表面温度の ※50 測定結果を示したものである。一回目の加熱は電流3A

で4秒通電である. そのとき、ワイヤ表面最高温度は1 00度以下であることが分かった。二回、三回目の加熱 は電流2Aで通電すると、一定の回復力が得られることが 分かった。さらに、図3から、一回目の短時間通電加熱 した後、室温に戻しても、100MPa以上の回復力が得 られることが分かった。

【0008】そして、最適な電流値は各電流で回復力と ワイヤ表面温度を測定することにより提供する。図4は その一例である。冷間加工率35%のTi-50at%Niワ イヤを電流3Aで4秒加熱した後、1.5~2Aの電流値 で通電加熱することでは安定して250MPa以上の回復 力得られる事がわかった。

【0009】次に、従来の方法(TiNiワイヤを引張で予 歪を与えた後、固定しながら母材に埋めこむ)と比べ
 て、本法を用いると、冷間加工により室温付近での強 度、剛性が増加する効果を示す。図5aは従来の方法を 想定して、500℃で直線記憶処理したTi-50at%Niの合 金に2%の予歪を与えた後、拘束して130℃加熱して から室温までに冷却し、再び引張試験をした時の応力ー 歪関係を示す。降伏応力が200MPa以下で、その後4 %変形しても、応力が極わずかしか上昇しないことが分 かった。これに対して、図5bは冷間加工率35%の同 じ組成のワイヤを130℃で2時間処理して、拘束して 短時間通電加熱した後、室温での応力-歪関係である。 図5aの場合より、その時の引張試験で降伏応力が上昇 すると共に、変形量の増加に伴い、応力が大きく増加す ることが分かった。この結果から、冷間加工したTiNiワ イヤが複合材料に対して低温での強化効果が著しく増加 することが考えられる。本発明で用いる形状記憶合金 は、相変態温度を介して、オーステナイト相とマルテン サイト相があらわれる形状記憶合金であれば、どのよう なものであっても良い。

【0010】本発明は、適度な冷間加工処理により、Ti Niワイヤの逆変態温度をCFRP、GFRP、エポキシ樹脂など の母材の硬化温度以上に上昇させ、TiNiワイヤを両端固 定しなくても、硬化中TiNiワイヤが逆変態を起こすこと なく、埋め込むことを可能にするのもである。 さら に、埋め込んだTiNiワイヤを短時間通電加熱することに より、TiNiワイヤの逆変態温度を正常に戻させ、TiNiワ イヤの形状記憶効果を利用できる機能性複合材料を製造 40 することができた。また、冷間加工処理はワイヤ製造過 程の線引き処理だけを利用して、予歪を発生すると共 に、逆変熊温度を調整するため、製造コストの大幅な低 減も期待できる。また、本発明で用いる樹脂母材は、代 表的にはエポキシ樹脂であるが、その他フェノール樹脂 やポリアミド樹脂などの熱硬化性樹脂であっても良く、 強度が保てれば熱可塑性樹脂を併用しても良い。

【0011】本発明の実施の形態をまとめると以下のと おりである。

(1) 相変態温度を介して、オーステナイト相とマル 50 したワイヤを130℃で2時間保持した後、逆変態温度

テンサイト相があらわれる形状記憶合金を用いて、冷間 延伸加工して作製したマルテンサイト相の形状記憶合金 ワイヤを樹脂母材で固めて成型したことを特徴とする機 能性複合材料。

- (2) 冷間延伸加工率が少なくとも10%以上である マルテンサイト相の形状記憶合金ワイヤを使用すること を特徴とする上記1記載の機能性複合材料。
- (3) 形状記憶合金ワイヤのほかに炭素繊維強化プラ スチック(CFRP)、ガラス繊維強化プラスチック(GFR 10 P) の1種または2種以上を併用した上記1記載の機能性 複合材料。
 - (4) 形状記憶合金がTi-Ni系合金である上記1~3の いずれか一つに記載した機能性複合材料。
 - (5) Ti-Ni系合金がTi-49.54at%Ni、Ti-50at%Ni、Ti -50.5at%Niのいずれかひとつである請求項4に記載し た機能性複合材料。
 - (6) 請求項1~5のいずれか一つに記載した機能性 複合材料であって、形状記憶合金に通電することにより 逆変態終了温度(Af)以上まで加熱し、マルテンサイト 逆変態を起こさせ、逆変態温度を正常に戻させ、相変態 温度以上の温度にし、マルテンサイト相からオーステナ イト相に変化させ、収縮力を発生させたことを特徴とす る 請求項1~5のいずれか一つに記載した機能性複合
 - (7) 通電する形状記憶合金ワイヤが、全体の形状記 憶合金ワイヤの内の一部である上記6に記載した 収縮 力を発生させた機能性複合材料。
 - (8) 相変態温度以下で、冷間延伸加工した形状記憶 合金ワイヤを樹脂母材に埋め込んで成型する、形状記憶 合金ワイヤを用いた機能性複合材料を製造することを特 徴とする機能性複合材料の製造方法。
 - (9) 相変態温度が100~130℃である上記8に 記載した機能性複合材料の製造方法。
 - (10) 樹脂母材で固めるに際し、形状記憶合金ワイ ヤのほかに炭素繊維強化プラスチック(CFRP)、ガラス 繊維強化プラスチック (GFRP) を併用する上記8又は上 記りに記載した機能性複合材料の製造方法。
 - (11) 埋め込んだ冷間加工状態の形状記憶合金ワイ ヤを電流を短時間流すことにより、相変態温度以上に加 熱して、逆変態を起こさせた直後、電流を切って、周り の樹脂母材に及ぼす熱の影響が小さいことを特徴とする 上記6又は7記載の機能性複合材料の製造方法。

【実施例】本発明の実施例について具体的に述べる。冷 間圧延率35%のTi-50at%iワイヤ(直径0.4mm) を表面処理して(HF、またはHNO。酸処理したもの)をCF RP(炭素繊維強化プラスチック)のなかに埋め込んで、 損傷抑制、振動制御機能性複合材料を作製した。このCFR Pの成型条件は130℃、2時間であるため、冷間加工

7

の変化をDSCで測定した。図6はその結果を示す。これ によって、冷間加工したワイヤは130℃で2時間処理 しても、逆変態は殆ど起こっていないことが分かった。 【0013】そして、130℃で2時間処理したワイヤ を拘束状態で通電加熱して、回復力とワイヤ表面温度を 測定して、最適な通電方法を得た。その結果は図7、8 に示す。これによって、CFRPに埋め込んだ冷間加工率3 5%のTi-5 Oat%Niワイヤは通電加熱で約220MPaの 安定な収縮応力が得られることが分かった。さらに、図 7、8から、一回目の短時間通電加熱した後、室温でも 10 7 OMPa程度の回復力が得られることが分かった。この ことから、冷間加工したワイヤをCFRPの中に埋め込ん で、適度な電流で短時間通電加熱することにより、室温 でも一定の収縮応力を生じ、損傷抑制機能が働いている ことが解った。

【0014】図9aは一本のワイヤを埋め込んだCFRPの 断面をSEMで観察したものである。図9bはワイヤとCFR Pの界面領域の拡大図である。3Aの電流で短時間通電加 熱しても、母材の樹脂が融解し、界面で亀裂を生じるこ とが無いことを確認した。

[0015]

【発明の効果】本発明は、上記の機構を採用することに より、形状記憶合金の予歪を保持するための両端固定装 置使わずに、冷間加工と通電加熱処理により逆変態温度 と予歪を調整して、形状記憶合金の安定な回復力を利用 できる機能性複合材料を熱硬化成型することを可能にす る。これによって、従来の固定した直線状のワイヤしか 埋め込めない制限がなくなり、種々の形状と大きさの形 状記憶合金を用いた機能性複合材料を製造することが可 能となる。さらに、本発明は、形状記憶ワイヤの予歪は 30 ワイヤ製造過程の冷間線引き処理だけを利用することで あるため、製造コストの大幅な低減も可能にする。以上 の効果から、本発明は形状記憶合金を用いた機能性複合 材料の実用化には大きな意味がある。

【図面の簡単な説明】

【図1】 示差走査熱量計 (DSC) によるTi-50at%Ni合 金の逆変態温度の測定結果を示す。●500℃で直線記 憶処理した試料の逆変態温度測定結果;

②冷間加工率3 5%の同じ組成の試料を一回目加熱したときの測定結 果;♀冷間加工率35%の試料を二回目加熱したときの 40 3.Ms: マルテンサイト変態或いはR相変態開始温度 測定結果を示す図。

【図2】 熱膨張測定による、冷間加工率35%のTi-

5 Oat%Ni ワイヤの逆変態に伴う収縮歪の変化の測定結 果を示す図。

冷間加工率 3 5 % の Ti - 5 O at Wi ワイヤを 拘束した状態で、通電加熱及び電流を切って冷却した過 程中での回復力、及びワイヤ表面温度の測定結果を示す 図。

【図4】 冷間加工率35%のTi-50at%Niワイヤを 電流3Aで4秒加熱した後、各電流値で通電加熱及び電流 を切って冷却した過程中での回復力、及びワイヤ表面温 度の測定結果を示す図。

【図5】 冷間加工により室温での強化、及び剛性の増 加する効果を示す。図5aは従来の方法を想定して、5 ○ ○ ○ で焼鈍したTi-5 Oat ※ iの合金に2%の予歪を与 えた後、拘束して130℃に加熱してから室温までに冷 却し、再び引張試験する過程中での応力-盃関係を示す 図。図5bは冷間加工率35%の同じ組成のワイヤを1 30℃で2時間処理して、拘束下で短時間通電加熱した 後、室温で引張試験したときの応力-歪関係を示す図。

【図6】示差走査熱量計(DSC)により冷間加工したTi-20 50at%i 合金を130°Cで2時間処理した後の逆変態温 度の測定結果を示す。①冷間加工状態の試料の一回目加 熱したときの測定結果; ②冷間加工した試料を130℃ で2時間処理した後、一回目加熱したときの測定結果; ③冷間加工した試料を130℃で2時間処理した後、二 回目加熱したときの測定結果を示す図。

【図7】冷間加工したワイヤを130℃で2時間処理し て、拘束状態で通電加熱及び電流を切って冷却した過程 中での回復力、及びワイヤ表面温度の測定結果を示す 図。

【図8】冷間加工したワイヤを130℃で2時間処理し て、電流2.8Aで2秒加熱した後、各電流値で通電加熱 及び電流を切って冷却した過程中での回復力、及びワイ ヤの表面温度の測定結果を示す図。

【図9】「図9a」は一本のワイヤを埋め込んだCFRPの断 面をSEMで観察した結果を示す図。「図9b」はワイヤ とCFRPの界面領域の拡大図。

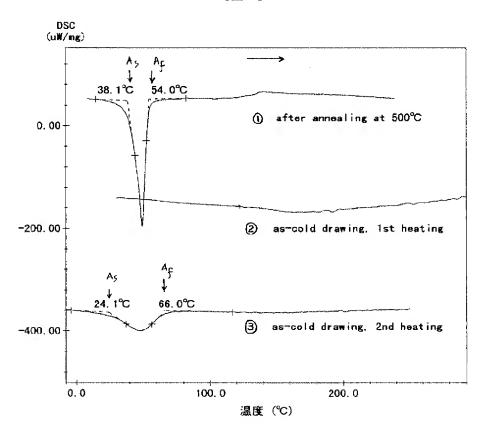
【符号の説明】

1. As:マルテンサイト逆変態開始温度

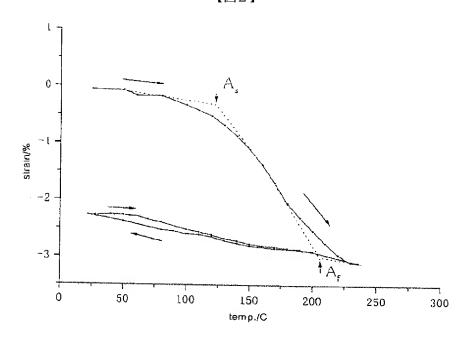
2. Af:マルテンサイト逆変態終了温度

4. Mf: マルテンサイト変態終了温度

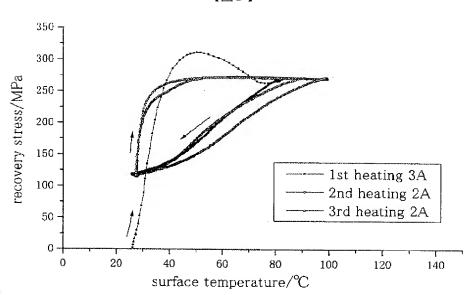
【図1】



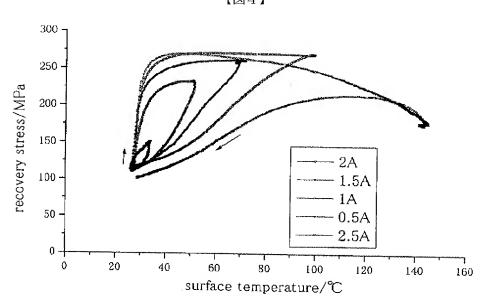
【図2】



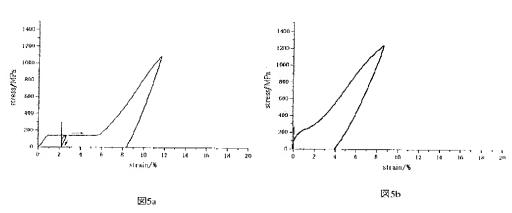




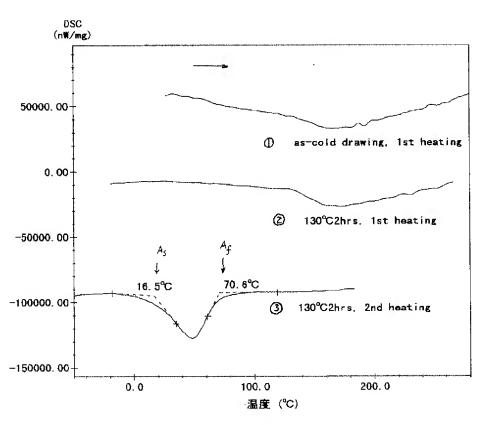
【図4】



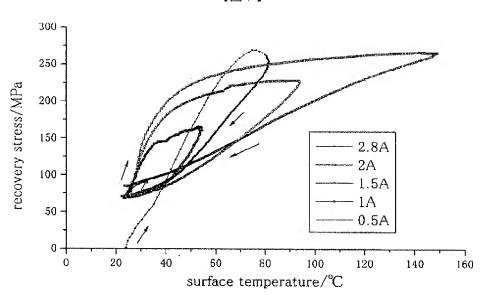




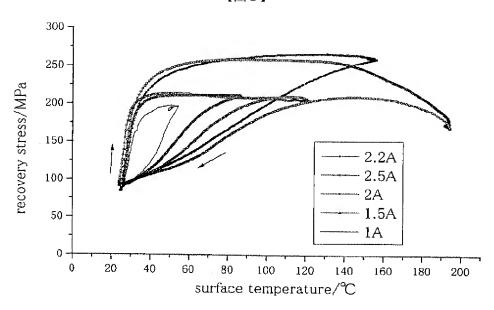
【図6】



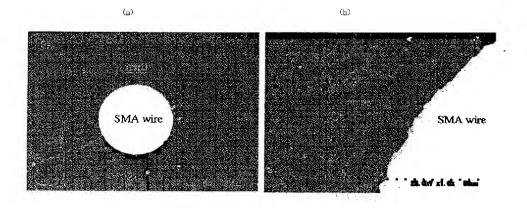




【図8】



【図9】



フロントページの続き

(72)発明者 遠山 暢之 茨城県つくば市東1-1-1 独立行政法 人産業技術総合研究所つくば研究センター 内

(72)発明者 張 炳國

茨城県つくば市東1-1-1 独立行政法 人産業技術総合研究所つくば研究センター 内

(72) 発明者 岸 輝雄

茨城県つくば市東1-1-1 独立行政法 人産業技術総合研究所つくば研究センター 内

Fターム(参考) 4F072 AA07 AB09 AB10 AC01 AD23

PAT-NO: JP02002356757A

DOCUMENT-IDENTIFIER: JP 2002356757 A

TITLE: FUNCTIONAL COMPOSITE

MATERIAL USING SHAPE MEMORY ALLOY, AND ITS MANUFACTURING

METHOD

PUBN-DATE: December 13, 2002

INVENTOR-INFORMATION:

NAME	COUNTR		
KYO, TS	UGI	N/A	
OTSUKA,	KAZUHIRO	N/A	
TOYAMA,	NOBUYUKI	N/A	
СНО, НЕ	IKOKU	N/A	
KISHI,	TERUO	N/A	

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME COUNTRY

NATIONAL INSTITUTE OF ADVANCED N/A

INDUSTRIAL & TECHNOLOGY

APPL-NO: JP2001159786

APPL-DATE: May 29, 2001

INT-CL (IPC): C22F001/10 , C08J005/06 ,

C22F001/18 , C22F001/00

ABSTRACT:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a functional composite material using shape memory alloy and the wire made of which, even if both ends of a TiNi wire are not fixed, causes neither inverse transformation nor contraction during curing and can be embedded, and to provide its manufacturing method.

SOLUTION: The functional composite material can be obtained by using shape memory alloy in which austenitic phase and martensitic phase occur via the phase transformation temperature, cold-drawing the shape memory alloy, and binding the wire made of the shape memory alloy of martensitic phase with resin matrix to mold it.

COPYRIGHT: (C) 2003, JPO